⑩公開特許公報(A)

昭54-138531

⑤ Int. Cl.²C 07 C 69/61C 08 F 20/22

識別記号 匈日本分類

16 **C** 46 26(3) B 162.1 庁内整理番号 7824-4H 6779-4J ③公開 昭和54年(1979)10月27日発明の数 3

審査請求 未請求

(全11頁)

⊗メチルーテトラハロゲンベンジルエステルおよび該エステルをベースとする重合体および共重合体並びに該重合体を使用せる難燃化プラスチック

②特 願 昭54-41143

②出 願 昭54(1979)4月6日

優先権主張 31978年4月7日39西ドイツ (DE)30P2815035.8

⑦発 明 者 ヴェルネル・シュミット ドイツ連邦共和国ザンクト・ア ウグステイン・ドラッへン・フ ェルスシュトラーセ49 ⑩発 明 者 エゴン・ノルベルト・ペーテル ゼン

ドイツ連邦共和国ノインキルへ ン・ゼールシヤイト・イム・イ ムメンタール42

①出願人デイナミート・ノーベル・アクチエンゲゼルシヤフトドイツ連邦共和国トロイスドルフ・ベチルク・ケルン(番地なし)

- 1 発明の名称 メチルテトラハロゲンベンジルエステルおよび該エステルをベースとするホモ重合体および共重合体並びに該重合体を使用せる難燃化プラスチック
- 2 特許請求の範囲
 - 1. 構造式:

〔式中、Rが水素原子またはメチル基、かつ Xが臭素原子または塩素原子を表わす〕のメ チルーテトラハロゲンベンジルエステル

2. 構造式(I):

〔式中、Rが水素原子またはメチル基、かつメが臭素原子または塩素原子を表わす〕ルののメチルーテトラハロゲンペンジルエステルルのかり、場合によりこれと共重合可能なエチを飽和モノマーと、また場合により不能の和モノマーと一緒に、ラジカル形成剤を使用してより製造されたホモ重合体および共重合体

3. 難燃性成分として、構造式(I):

〔式中、Rが水素原子又はメチル基がつXが臭素原子または塩素原子を表わす〕のメチルーテトラハロゲンペンジルエステルをペースとするホモ重合体または共重合体を使用せる難

 プラスチックが高融点のもしくは高温で加 工すべきプラスチックである、特許請求の範 囲第3項記載の難燃化プラスチック

- プラスチンクが高融点の熱可塑性ポリエステルである、特許請求の範囲第3項記載の難燃化プラスチンク
- 6. 式(I)の難燃剤を5~20重量%の量で添加せることを特徴とする、特許請求の範囲 第3~第5項のいずれかに記載の難燃化プラスチック
- 7. アンチモン化合物または硼素化合物のような相乗作用性の物質が2~12重量%の量で添加されていることを特徴とする、特許請求の範囲第3~第6項のいずれかに記載の難燃化プラスチンク
- 8. 充填剤及び強化剤が2~60重量%の量で 添加されていることを特徴とする、特許請求 の範囲第3~第7項のいずれかに記載の難燃 化プラスチック
- プラスチックが高融点の熱可塑性ポリエステルである、特許請求の範囲第8項記載の難燃化プラスチック

3 発明の詳細な説明本発明は、構造式(「):

〔式中、Bが水素原子またはメチル基、かつ Xが臭素原子または塩素原子を表わす〕のメチルーテトラハロゲンベンジルアルコールの不飽和エステル、および式(I)のエステルをベースとするホモ重合体および共重合体並びに該重合体を使用せる難燃化プラスチックに関する。

この不飽和エステルの製造は、アクリル酸またはメタクリル酸のアルカリ金属塩とメチルーテトラハロゲンベンジルクロリドまたはメチルーテトラハロゲンベンジルブロミドとを反応させることにより行なわれる。

メチルーテトラハロゲンベンジルハロゲニド の反応は、式:

$$CH_{2} = C \\ \downarrow \\ COONa \\ + \\ H_{3}C \\ CH_{2} \\ \rightarrow \\ CH_{2} \\ \rightarrow \\ X \\ CH_{2} \\ -O-C-C=CH_{2} \\ + Na \\ \downarrow \\ R$$

により行なわれる。

メチルーテトラブロムペンジルクロリドを製造する場合、わずかな分量の臭素が塩素により交換されることがあり、しかしながら Br の代りに構造単位当り最高 1 個の Ce 、 一般に最高 0.3 個の Ce 、 さらに一般に 0.1 個までにすぎない Ce が芳香族核中に生じる。これら構造式はこの事実が配慮されている。

これらメチルーテトラハロゲンベンジルハロゲニドは、化学量論的量の、しかしながら有利に化学量論的に10モルるまで、極めて有利に5モルるまでの過剰量の、アクリル酸またはメタクリル酸のアルカリ金属塩とエステルに反応せしめられることができる。

重合禁止剤を存在させるのが極めて有利である。

反応と別々に、もしくは反応の直前に、極性 有機溶剤中で、アルカリ金属化合物を添加する ことによりアクリル酸またはメタクリル酸がア ルカリ金属塩に変換されることができる。

アルカリ金属化合物は、水酸化アルカリ金属ののうち水酸化ナトリウムが極めて有利であるが、炭酸塩またはアルコレートを使用しても良好な結果が得られる。アクリル酸ないしはメタクリル酸およびアルカリ金属間の塩形成が、10~80°Cの温度で、有利に窒温で行なわれるととができ、その場合、溶剤中に装入された酸にアルカリ金属が使用される場合は水溶液の形で流れる。重合禁止剤を、すでに塩が形成される際に存在させるととができる。

メチルーテトラハロゲンベンジルハロゲニド を装入した後、50~150℃、有利に80~ 130℃に加熱し、かつ実際に完全な収量が得 られるまで反応させる。反応時間は 0.5~4時間である。大てい、メチルーテトラハロゲンベンジルブロミドが、そのクロリドよりも活性である。

反応率は、生じる臭素化一または塩素化アルカリ金属を例えばモール法(Mohr) により定量することにより追跡されることができる。

 量は、使用せるアクリル酸ないしはメタクリル 酸に対し5重量%までであることができる。

メチルーテトラハロゲンベンジルハロゲニド
に対し1~5モル 8 過剰量の、(メタ)アクリ
ル酸のアルカリ金属塩が反応を完全にするため
有利であり、とりわけ過剰分が反応後にハロゲ
ン化アルカリ金属と一緒に分離されることがで

アルカリ金属アクリレートないしは一メタクリレートの溶液中で、5モル sまで、有利に3モル sまでのわずかな化学量論的過剰量の酸が有利である。

反応後に、沈殿せるハロゲン化アルカリ金属が、場合により重合せるわずかな分量のアクリルーないしはメタクリルエステルと一緒に、例 えば容存エステルと濾別または遠心分離することにより分離される。

容液からは、式 I のエステルが、滤液を例えば冷却することにより結晶で得られ、または例 をば水で沈殿されかつ有利に室温で乾燥される。

本発明の他の目的は、構造式(Ⅱ):

$$\begin{array}{c|c} H_3C & & & & \\ & & & & \\ & & & \\ & & & \\ X & & & \\ & & & \\ X & & & \\ & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ &$$

(式中 R および X が式(I) におけると同じものを表わす)の基本構造単位を含有する、式(I) の不飽和エステルをベースとする重合体および共重合体である。

有利に、単独重合のまた共重合の重合機構も 、たとえ重合開始が陰イオン性で行なわれたとしてもラジカル性である。ラジカル形成剤として、有機または無機過酸化物もしくは脂肪族で プ化合物が使用されることができる。有利に使 別でいるのが、ジクミルペルオキンド・、ジャー パイルペルオキンド並びにアグロを酸 高 ストルである。この場合ラジカル形成剤は、高 ストルギ 放射線またはレドックス反応により熱分解 が促進されることができる。一般に 0 $^{\circ}$ $^{\circ}$ の範囲内の常用重合温度が挙げられる。また、放射線による、場合により増感剤の存在における重合開始、もしくは熱的な重合開始が可能である。

場合により行なわれる陰イオン重合の範囲内で、重合開始剤として、アルカリ金属またはアルカリ土金属、そのアルキル、アルコレート、アミドないしはグリニヤール化合物が使用されるととができる。

共電合体を製造するためのコモノマーとしては、式Iの不飽和エステルと共電合可能なエールとかんずくスチロール、アルコリド基中に有利に炭素のメタクリルなアクリル酸であるかとび塩素ーまたはメクリレート、置換せるキンレンドスアクリルニトリル、ブタジスメタクリレート、アクリルニトリル、ブタジスメタクリレート、アクリルニトリル、ブタジ

特開昭54-138531(4)

エンおよびイソプレン、並びにフマル酸および マレイン酸ないしはその無水物およびそれらの エステルが適当である。この場合同じく、多数 のコモノマーを重合させターポリマーにするこ とが可能である。有利なコモノマーは、スチロ ール、アクリル酸―およびメタクリル酸エステ ル、並びにフマル酸およびマレイン酸のエステ ルおよびポリエステルである。後者のポリエス テルの場合、エチレングリコールまたはネオペ ンチルグリコールのようなジオール成分、フマ ル酸またはマレイン酸のような不飽和酸成分並 びに場合により付加的な飽和ジカルボン酸成分 をベースとする不飽和ポリエステル樹脂の有利 にスチロール溶液の硬化物が挙げられ、その場 合フマル酸一またはマレイン酸エステルの二重 結合と反応性溶剤、有利にスチロールとの架構 *共重合位置へ式 | のエステルも一緒に包含され

本発明による式 1 のエステルの重合および、 前述せるモノマーとの共重合は、塊状法、溶液

つ空気排除下に重合温度にするだけで可能である。モノマーエステル製造の随伴物質は重合反応を阻止しない。一貫工程で製造された重合体は、単離されかつ精製された式Iのエステルから製造された生成物と同じ特性を有する。

不飽和ポリエステル樹脂(UP樹脂)を硬化させる場合、UP樹脂のマレイネートないしはフマレート二重結合が、架橋剤、一般にスチロールの二重結合と、並びに本発明の場合は本発明により添加された式Iの不飽和エステルの二重結合と架橋性のラジカル共重合下に反応する

式 I の不飽和エステルを添加することにより、なかんずく耐衝撃性およびノッチ入り耐衝撃性並びに曲げ強度の有用な特性改善が得られ、その場合意外にも耐熱変形性が維持されたままである。このためには一般に、式 I のエステルが、硬化される U P 樹脂に対し 1 0~20、有利に 1 5~20 重量 8 である。

本発明によるホモ重合体および共重合体は熱

法または懸濁法で実施されることができる。式 Iのエステルが室温で固体の結晶物質であると しても、スチロールもしくはアクリルーまたは メタクリル酸エステルのような液状コモノマー との共重合が乳化重合法により可能である。

重合および共重合で使用される式1のモノママは、常法であらかじめ製造および単離利ななないできる。しかしながらないを有利なエステルの重合をでいて、不飽和エステルの重合をでにいて、不飽和エステルの単離および精製を中間挿入ととが可能ないで、1つの連続するに変ができる。
できる。

例えば、式 I のポリアクリレートまたはポリメタクリレートの製造が、メチルーテトラブロムベンジルハロゲニドから唯一の操作工程で、製造されたモノマーをその溶液中で、場合により他の溶剤で稀釈した後重合開始剤と混合しか

可塑性重合体である。

製造されたプラスチックは、 重合体ないしは 共重合体のハロゲン含分により、 微生物による 劣化および分解に対する改善された耐性を有し、 このハロゲン含分が、ハロゲン含有エステル が巨大分子中へ組込まれたことにより、 静粛性 または静真菌性に作用する物質をただ添加した 場合と異なり消失し得ることがない。

ポリエチレンテレフタレート及びポリブチレンテレフタレートのような熱可塑性ポリエステルは今日広範な普及を見、特にポリブチレンテレフタレートは数多くの良好な特性、例えては表の良好な新聞には、該テレフタレートの良好な新聞となる。該テレフタレートは良好な電気ではないても広範な応用分野を有する。

しかし、数多くの熱可塑性プラスチックと同様に熱可塑性ポリエステルも、それが易可燃性であり、このためにその使用が多くの場合制限されるが又は不可能であるという欠点を有する。この種のポリエステルを難燃化する試験がないわけでなく、市場においてもポリエステル用の付加的な難燃剤として種々の物質が提供される。しかし、このような難燃剤に課せられる要求は、多種多様であつて、これまで問題の満足な解決

る。これら殆んど全ての化合物は白亜化し、かつ殆んど全てが例えばPBTの性質を著しく悪化させかつ脆化し、その結果該化合物は強化 PBTにほとんど使用できず、非強化PBTには実際に使用できない。

意外なことに、難燃剤として構造式(1):

【式中、 B は水素原子又はメチル基を表わし、 X は Br 又は場合によつては C1 を表わす〕で示されるメチルーテトラハロゲンベンジルエステルを主体とするホモ重合体又は共重合体を使用すれば、 これらの欠点を阻止し得ることが 判明した。 単位構造式あたり最高 1 個の C1 が存在すべきであるが、一般に芳香族核に Br の代りに C1 O.3 個、 特に C1 O.1 個だけが存在する。

と の 重 合 体 は 西ドイツ国特許出願 第₽2800020.6

は知られていない。すなわち、例えばポリブチ レンテレフタレート(PBT)に好適な難燃剤 は、ポリエステルの外観ならびに物理的及び化 学的性質を悪化させてはたらたい。難燃剤はコ ンパウンドから拡散浸出してはならず、この場 合難燃剤は蒸気圧のために失なわれ、それによつ て難燃性も失なわれるか、あるいは成形体の表 面に皮膜を形成する、すなわち白亜化されるか のいずれかである。この種の成形体は特に電気 工業には全く利用できない。更に、好適な難燃 剤の前提条件は十分な熱安定度であり、そのた め240℃~300℃のコンパウンドの高い加 工温度に分解せずに耐え、あとで成形体を実際 に使用した場合でも長時間にわたり高められた 温度に、分解もしくは変色を惹起することなし に耐える。最後に、難燃剤の価格は一定の範囲 を越えてはならない。

付加的難燃剤としては特に臭素化ジフェニル 又はジフェニルエーテル、もしくは数多くの他 の臭素又はハロゲン含有化合物が提案されてい

号に記載されている。

この重合体及び共重合体は、公知の奥案含有 離燃剤を著しく変駕する高い熱安定度を有し、 熱可塑性ポリエステルの加工温度において分解 せずに混入でき、むしろ変色又は他の分解現象 が生じることなく数回熱可塑性加工してコンパ ウンド成形体となしうることが判明した。第2 に、新規離燃剤は良好な離燃性及び極めて良好 な自己消火性を惹起する。

また高い加工温度を有する他の高融点プラスチックないしは高められた使用温度で用いられるプラスチック、例えばポリエーテル、ポリアセタール、ポリスルホン、ポリイミド、ポリカーボネート、ポリフエニレンスルフイド、ポリアリールエステルにも新規難燃剤は分解現象又は変色なしに使用し得る。

更に、この離燃剤は任意の難燃化すべきプラスチックにも、例えばポリエチレン、ポリプロピレン及びポリプチレンのようなポリオレフイン、ポリアクリレート及びポリメタクリレート、

ポリアクリルニトリル、ポリスチロールならび にこれらのものからの共重合体及び三元重合体、 例えばアクリルニトリル又はメタクリレートと ブタジエン及びスチロールとの共重合体及び三 元共重合体において、良好な材料特性の維持が 重要である場合に使用できる。

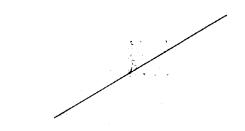
難燃剤のハロゲン含有量はホモ重合体の場合に40~約65重量%、特に40~60重量%であることができ;共重合体の場合にはハロゲン含有量は約20~45重量%である。

更に、前記単位構造式を有する共重合体はそれ自体プラスチック原料又はプラスチック原料の一部として使用することもできる。従つて、プラスチックの種類はそれ自体制限されてない。しかし、一部はそれ自体粉末状熱可塑性樹脂である難燃剤を熱可塑性樹脂に添加するのが特に有利である。高融点又は高温で加工すべきプラスチック、殊に熱可塑性樹脂に対する難燃剤は、比較し得る高い熱安定度の物質として特に重要である。

従つて、本発明のも51つの目的は、難燃性 成分として、構造式(I):

$$\begin{array}{c|c} H_3C & O & O \\ \hline & CH_2 - O - C - C = CH_2 \\ \hline & R \end{array}$$

〔式中、Rは水素原子又はメチル基を表わし、XはBr又は場合によつてはClを表わす〕で示されるメチルーテトラハロゲンベンジルエステルを主体とするホモ重合体又は共重合体を含有する難燃化プラスチックである。



本発明の他の目的は、プラスチックが高融点 又は高温で加工すべきプラスチックである特別 なプラスチック、ならびにプラスチックが高融 点の熱可塑性ポリエステルである特別なプラス チックである。

このプラスチックは、有利に相乗作用物質、例えばアンチモン化合物又は硼素化合物、特に三酸化アンチモンを2~12重量%、特に4~7重量%の量で含有することができる。

充填剤及び補強剤を2~60重量%、特に10~40重量%の量で含有する難燃化プラスチックが本発明の特別な実施態様である。

優れた充塡剤及び補強剤はすべての種類のガ ラス繊維である。

充塡剤及び補強剤としてのガラス繊維は高融点の難燃化熱可塑性ポリエステル、特にポリブチレンテレフタレート及びポリエチレンテレフタレートにおいて特に重要である。

全ての百分率による量の記載はプラスチックコンパウンドもしくはプラスチックの全量に対

するものである。

微細粉末として存在するこの難燃剤の混入は、公知方法により、難燃剤を場合によつては相乗剤及び他の添加剤と一緒に適当な混合容器中でプラスチックと混合し、次に混合物を熱可塑性樹脂用加工に供給することによつて行なうことができるが、この混合物を重縮合もしくは重合中に反応実施を損ねることなくプラスチックに添加することもできる。

新規離燃剤はそれで難燃化したプラスチックの特性に極めて値かな影響を与えるにすぎない。該難燃剤は、強化及び不強化 PBTにおいて例えば Sb2O3 のような相乗剤 6~12重量%の添加量ですでに顕著な難燃性を提供する(それというのもアンダーライター実験室の方法 9 4 号により達成し得る最美値 V O が測定されるからである)が、プラスチックの機械的値、例えば DIN 5 3 4 5 3 により測定した、本発明による難燃化されていない製品

特開昭54-138531(7)

の場合よりも劣悪でなく、その結果難燃剤は許容されぬほど機械的特性に影響を与えることなく、極めて良好な成果を収めて充塡又は強化 PBTだけでなく不強化材料にも使用することができる。

以下に、本発明を実施例につき詳説する。

リルエステルを吸引沪別し、冷エチレングリコールモノメチルエーテルで1回および引続き水で2回洗浄し去りかつ室温で真空下に P2 O5 上で乾燥する。

収量: p - メチルーテトラブロムベンジルアク リレート 3 9 6 9 (理論量の 8 0 %)。 ビージング (Beesing)後に二重結合含分を

測定することにより、98.2%のアクレート純 度が得られる。

元素分析:計算值C 26.8 実測値 C 26.9

н 1.6 н 1.8

Br 6 5.1 Br 6 5.0 0 6.5 0 6.3

M 2(p-メチルーテトラブロムベンジルメ

タクリレートの製造)

例1に記載せるような反応容器中で、溶剤としてのエチレングリコールモノエチルエーテル1000ml中で例1の反応条件下にメタクリル酸190.3 g(1.05モル)および、50%水溶液としてのNaOH 41.2 g(1.03モル)を、

実施例の「%」は、別記しない限り全て「重量%」を表わす。

例 1 (p-メチルーテトラブロムベンジルア クリレートの製造)

攪拌装置、滴下漏斗および選流冷却器を設けた3つ首フラスコ中で、エチレングリコールモノメチルエーテル1200ml中にアクリル酸75.69(1.05モル)およびハイドロキノン19を溶解し、かつこの溶液に室温で攪拌下に、水40ml中に溶解したNaOH41.29(1.03モル)を滴加する。引続き、pーメチルーテトラブロムベンジルブロミド5019(1モル)を装入し、温度を110℃に高めかつ2時間110℃で攪拌する。

大体において、反応し不飽和エステルになるとともに、沈殿するNaBrにより混濁が生じる。モール法によりNaBrを定量することにより、反応時間2時間後に反応率99%が得られた。 熱時に不溶成分と吸引沪別し、かつ沪液を+5℃に冷却する。晶出せる式」(R=H)のアク

ハイドロキノン1 g の存在においてp - メチルーテトラプロムペンジルプロミド501g(1モル)と反応させる。

110℃で2時間後に、モール法によりブロミド定量することにより反応率97%を得た。 重合体の量は、例1におけるよりも幾分大である。

熱時に、不溶性の重合体並びに NaBr と吸引 炉別し、溶液を+5℃に冷却する。晶出せる式 $J(R=CH_S)$ のメタクリルエステルを吸引炉 別し、冷エチレングリコールモノエチルエーテ ルで1 向および引続き水で2 回洗浄し去りかつ 室温で真空下に P_2O_5 上で乾燥する。

収量: p - メチルーテトラブロムベンジルメタ クリレート368g(理論量の73%)

融点:113~116℃

純度: 97.4%(二重結合含分から計算)

元素分析: 計算值 C 28.45 実測值 C 28.7

н 1.97

н 2.0

Br 6 3.24

Br 6 3.1

0 6.34 0 6.1

例1ないしは2に記載せるような適当な方法 で、ローメチルテトラブロムベンジルブロミド およびm-メチルテトラブロムベンジルとNa ーアクリレートないしはNaーメタクリレート とを反応させ、かつ相応するアクリレートない しはメタクリレートを得た。

例 3(エステルの製造および重合)

攪拌装置、還流冷却器および滴下漏斗が備え られた反応容器中で、アクリル酸76g(1.0 5 モル)およびハイドロキノン 0.5 9をエチレ ングリコールモノメチルエーテル1100㎖中 に溶解し、かつ攪拌下に水酸化ナトリウム41. 3 9 (1.03モル)の水42 mℓ中容液を滴加す る。引続き、p-メチルテトラブロムベンジル ブロミド500.7%(1モル)を装入しかつ反 応温度110℃に加熱する。110℃で2時間 後に、ブロミド定量することにより反応率が実 際に定量される。

わずかな窒素気流の流動下に、重合開始剤と

してのジクミルペルオキシド58を添加しかつ 温度を125℃に上昇させる。5時間125℃ で重合させる。得られた重合体懸濁液を、この 4. バッチが冷却せる後吸引炉別し、メタノールで 1 回および水で2回洗浄し去りかつ温度を150 ℃まで上昇させて乾燥する。

ポリー(p - メチルテトラブロムベンジル) ーアクリレート4609が白色粉末として得ら れる:収率93.5%。コフラー・バンク法(Kofler - Bank) による軟化点:240℃。

元素分析:計算值 C 2 6.9 実測値 C 2 6.6 Br **6** 5. 3

重量損失率: (熱重量分析;空気雰囲気下8℃ /分)

286℃で1重量%;301℃で5重量%; 312℃で10重量%。

適当な方法で、p一化合物の代りにoーない しはm-メチルテトラブロムベンジルブロミド を使用せる場合、ポリー(○一ないしはmーメ チルテトラブロムペンジル)ーアクリレートが

得られる。

例 4(エステルの製造および重合)

例3の反応条件下に、メタクリル酸90.4分 (105モル)、水40 ml に溶解せる水酸化ナ トリウム41.28(1.03モル)およびローメ チルテトラブロムベンジルクロリド5019(1 モル)から、同時的な重合とともに縮合反応 を阻止するためのハイドロキノン 0.8 g の存在 において、式 I(R = CH3)のメタクリルエス テルモノマーのメチルグリコール1300㎖中 溶液を製造する。

窒素ガス気流を流動させかつ、重合開始剤と してのジクミルペルオキシド10.8%(2重量 **%)を添加した後、メチルグリコールの沸騰温** 度で5時間にわたり重合させる。得られた重合 体分散液を、冷却後に吸引沪別しかつ前記せる ように洗浄しかつ乾燥する。

ポリー(pーメチルテトラブロムベンジル) ーメタクリレート4819が白色粉末として得 られる;収率95.4%。コフラーバンク法によ

る軟化点:250℃

元素分析:計算值C28.5 実測值C28.7

Br 6 3.5

Br 6 3. 2

Br 6 4. 8

との重合体は、常用の溶剤に不溶であり、並 びに、テトラヒドロフラン・ジメチルホルムア ミド,ジメチルアセトアミド,0-ジクロルベ ンゾール, N - メチルピロリドンおよびフエノ - ル/o- ジクロルベンゾール混合物(60/ 40)にも不溶である。

同様な方法で、o~ないしはm~メチルテト ラブロムベンジルプロミドと Na - メタクリレー トとを適当に反応させた場合、ポリー(oない しは m - メチルテトラブロムベンジル) - メタ クリレートが得られる。

例 5(共重合体)

p-メチルテトラブロムベンジルアクリレ-ト2009(△ 0.41モル)およびメチルメタ クリレート2008(20モル)をトルオール 800元中に溶解する。重合開始剤としてのア ゾジイン酪酸ニトリル49(1重量多)を添加 した後、窒素雰囲気下に50℃に加熱しかつ3 の時間にわたり重合させる。この高粘度溶液を トルオール400㎡で希釈し、かつこの重合体 を過剰量のメタノール中で沈殿させる。メタノ ールで洗浄しかつ乾燥することにより、共重合 体3609が白色粉末として得られる。モノマ 一混合物に対する収率90%。Br含分30.8 重量%。

軟化点:160℃(コフラー・バンクー)

ビカー温度:108℃

マルテンス温度: 86℃

衝擊強度: 1 1.6 KJ/m²

ノッチ入り衝撃強度: 2.9 KJ/m² (*前部かり)

難燃性: ∨ ○

例 6(共重合体)

例5の操作方法により、ローメチルテトラプロムベンジルアクリレート80g(0.163モル)およびメチルメタクリレート320g(3.2モル)から共重合体を製造する。収量:370g(92.5%)、Br含分10.7重量%。

マルテンス温度:

102℃

92℃

難燃性:

V O

例 9 (共電合体)

p-メチルテトラブロムベンジルアクリレート200分(0.41モル)およびスチロール200分(1.92モル)を、トルオール800ml中に密解しかつアゾジイン酪酸ニトリル4分(1重量%)を添加した後窒素雰囲気中で30時間にわたり50℃で共重合させる。この重合体溶液から、過剰量のメタノールで共重合体を沈殿させる。吸引沪別しかつ洗浄した後、真空中で乾燥する。

収量: 250% (62.5%)、Br含分: 29.7重量%。

例10(共重合体)

例 9 に相応に、 p ーメチルテトラブロムベンジルアクリレート 8 0 9 (0.163モル)およびスチロール 3 2 0 9 (3.07モル)から共重合体を製造する。

収量: 320%(80%)、Br含分:13.3

軟化温度:145℃(コフラー・バンク) ビカー温度:97℃

マルテンス温度:77℃

衝擊強度: 9.5 KJ/m²

例7および8(共重合体)

例 5 の溶液重合の操作方法により、 p - メチルテトラプロムベンジルメタクリレート 2 0 0 g (0.396 モル)およびメチルメタクリレート2 0 0 チンクリレート2 0 0 を製造し(例7)、並びに p - メチルテトラプロムベンジルメタクリレート8 0 g (0.159 モル)およびメチルメタクリレート3 2 0 g (3.2 モル)から共重合体を製造する(例8)。

例 7 例 8 収量: 3209 3509 480% △ 87.5 % 3 4. 5 % 1 1.4 % 臭素含分: 軟 化 温 度 : 160℃ 180℃ (コフラー・バンク) ` ビカー温度: 123℃ 112°C

重量%。

例 11(共重合体)

例 9 の操作方法により、 p ーメチルテトラブ ロムペンジルメタクリレート(式 I , R = CH₃) 8 O g (0.159 モル) およびスチロール32 O g (3.07 モル) から共重合体を製造する。 収量: 285g (73%) , Br 含分: 14.2 重量%。

第 1 表

例 9 例10 例11

軟化温度: 160℃ 155℃ 160℃

(コフラー・バンク)

衝擊強度:

ビカー温度: 103℃ 94℃ 107℃

10.3 KJ/m² 10.0 KJ/m²

例 12(不飽和ポリエステル樹脂)

エチレン ジリコール 0.5 モル、ネオペンチルグリコール 0.5 モル、無水フタル酸 0.4 モルおよびフマル酸 0.6 モルをベースとし、ゲルクロマトグラフで得られた分子量 3 1 0 0 を有する不飽和ポリエステル樹脂(UP樹脂)を、スチ

特開昭54-138531(10)

Vo;150℃で7日間

重量損失: 0.3 % チョーキング: な し

の貯蔵後: V1)

例 13(難燃化プラスチック)

奥素含有量 6 4.6 重量 % を有する式(1) の

ポリアクリレート 9 重量 % 及び Sb2O3 4 重量 %

を、還元粘度 n red 1.48 dl / g を有するポ

リプチレンテレフタレートに冷時に混入して全

量が100%になるようにする。この混合物を 2軸スクリユー押出機 (Werner & Pfleiderer

社製の Z D S K) で 2 6 0 ℃ で ス ト ラ ン ド に 加 工

し、このストランドを粗砕する。この顆粒から

、UL94による燃焼試験に規定されているよ

うな大きさ1.6×12.7×127mmの被験体を

射出成形する。更に、DIN53453による

衝撃強さを測定するための規格棒を射出成形す

Ⅱ L94: V 0 / V 1 (すなわち、新しい状態:

150℃での28日間の貯蔵試験:変色なし

る。次の測定結果が得られる:

ロール50重量部中50重量部になるまで溶解 する。

UP樹脂のスチロール溶液中に、全量に対し 2 Q 重量%の量のp-メチルテトラブロムベン ジルメタクリレートを溶解する。硬化(ジベン ゾイルペルオキシドのペースト(50%)2重 量%を使用し80℃で加熱硬化しかつ135℃ で4時間後硬化する)させることにより、以下 の特性を有する、透明、殆んど無色の4 mm 板が 得られる。比較のため、同じ方法で硬化せる、 ビスアクリレート添加物なしのUP樹脂スチロ - ル溶液を一緒に記載する。

	U P 樹 脂 (UP 樹脂/ pーメチル テトラプロムマンジルメ タクリレート(80/20)
引張り強度 N/ℼ	4 1	39
衝撃強度 KJ/m²	5.4	8, 9
ノンチ入り衝撃強度 KJ/m²	1.4	2.1
曲げ強度 N/mg	76	87
マルテンス 温度 🏻 ℃	98	9 7

និ២_ខ0_ន

4 重量%

混合した後に単軸スクリユー押出機(Roifenhauser 社製の R 4 5 型) でストランド顆粒 を製造し、この顆粒を例1と同様に射出成形し て被験体でする。例1に相応して実施された測 定は次の結果を有する:

UL94: VO/VO

150℃で28日間の貯蔵試験:変色せず。

重量損失: 0.2% チョーキング: たし

D I N 5 3 4 5 3 による衝撃強さ

23℃:

3 0.7 KJ $/m^2$

0°C:

3 1 2 KJ/m²

同じ粘度の純PBT及びガラス繊維30%を 用いる比較試験では150℃で28日間貯蔵後 に重量損失 O. 1 %を生じる。 D 1 N 5 3 4 5 3 による衝撃強さは23℃で38. Ò KJ/m²,0℃ で36.5 KJ/nである。

例 15(難燃化プラスチック)

例2によるストランド顆粒を単軸スクリュー

D I N 5 3 4 5 3 による衝撃強さ

23℃:10個の被験体破壊せず

0℃: 7個の被験体破壊せず

3 値の被験体破壊

同一粘度の純PBTを用いる比較実験は、1 50℃で28日間貯蔵した後重量損失0.15% を生じる。DIN53453による衝撃強さ試 験において23℃では10個の被験体は破壊せ ず、○℃では10個の被験体は破壊しない。

例 14(難燃化プラスチック)

臭素含量53.0重量%及び塩素含量5.1重量 %を有する式(|)のポリアクリレート(西ド イッ国特許出願第P2800020.6号の例3 により製造、p-メチルテトラブロムベンジル クロリドから出発)を、ミキサー中で Sb₂O3 , 6 mm - ガラス短機維及びPBT顆粒と次の処方 に従つて一緒にする:

P B T (η red 1.5 3 dl/g) 56重量%

ガラス繊維

3 0 重量%

ポリアクリレート

10重量%

押出機中でさらに2回可塑化し、再びストランド顆粒に加工し、その後にはじめて射出成形して被験体にする。衝撃強さ及びノッチ衝撃強度の測定で、予想に反して大体において機械的特性は極めて僅かしか損なわれないことが判明した。

難燃性は高い温度での数回の加工にも拘らず 低下しなかつた。

例 16(難燃化プラスチック)

市販のポリエチレンテレフタレート(カred 1.4 d1/9)を例2によりガラス繊維強化コンパウンドに加工する。大きさ1.6 × 1 2.7 × 1 2 7 mmの被験体はUL94による測定でV○/V○を示す。150℃で28日間貯蔵した後もチョーキングは生じない。

例 17(比較例)

例2と同様に実施するが、難燃剤としてポリアクリレートの代りに同量のデカブロムジフェニルエーテルを使用する。加工は可能であり、 UL94による燃焼試験では同様に良好な値を

素 6 3. 2 重量 8 を有する式(I) のポリメタクリレート 1 1. 0 重量 8 をポリプチレンと一緒に加工する。いずれの場合も U L 9 4 試験及び酸素指数試験において良好な値が得られた。

生じる。しかし、成形体を150℃で熱処理すると、すでに1日後に表面にデカブロムジフエニルエーテルの明瞭なチョーキング層が認められ、熱処理の経過中に十分に次第に強くなる。例18(難燃化プラスチンク)

市販のポリスチロールに一般式(I)のポリアクリレート(Br 含有量 6 4.6 %) 1 2 重量 %を Sb2O3 5 重量 %(この 2 つの量は完成コンパウンドに対する)と一緒に公知方法により混入する。次に、このコンパウンドから U L 9 4 による燃焼試験ならびに酸素指数試験(A STM D 2 8 6 3 - 7 0 による)に対する被験体を製造する。 U L - 9 4 試験では V 1 が見い出される。酸素指数試験では難燃性添加物なしの同じポリスチロールの O2 1 7.1 容量 %に 比較して O2 2 3.7 容量 %の値を生じる。

例 19(難燃化プラスチック)

例1 によるポリアクリレート 9.5 重量 8 を Sb2O3 3 重量 8 と一緒にポリプロピレンa)及 びポリアクリレート b)に混入する。 更に、臭

第1頁の続き

⑦発 明 者 ノルベルト・フオルコムメル ドイツ連邦共和国トロイスドル フ・プフアレル・ケンテミツヒ ・プラツツ14

代 理 人 弁護士 ローランド・ゾンデルホフ (ほか1名) [5]